



①9 BUNDESREPUBLIK
DEUTSCHLAND



DEUTSCHES
PATENTAMT

⑫ **Offenlegungsschrift**
⑩ **DE 196 47 997 A 1**

⑤ Int. Cl.⁶:
B 60 T 8/32
B 60 T 8/60

⑳ Aktenzeichen: 196 47 997.5
㉔ Anmeldetag: 20. 11. 96
㉕ Offenlegungstag: 28. 5. 98

DE 196 47 997 A 1

㉑ Anmelder:
WABCO GmbH, 30453 Hannover, DE

㉒ Erfinder:
Rosendahl, Hartmut, 30167 Hannover, DE; Köster,
Harald, 30451 Hannover, DE; Rode, Konrad, 30926
Seelze, DE; Hinz, Wolfgang, 31515 Wunstorf, DE;
Zielke, Frank, 30890 Barsinghausen, DE

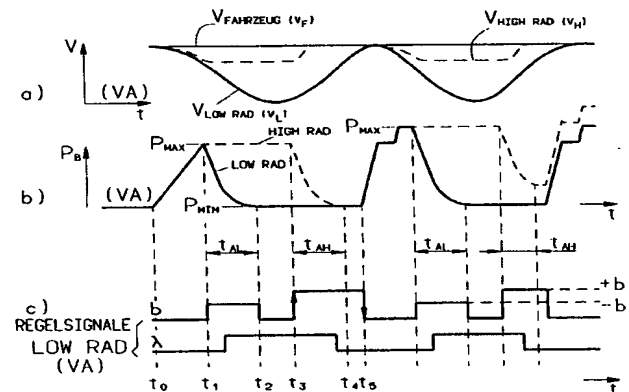
⑤⑥ Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht
zu ziehende Druckschriften:

DE 41 14 734 A1
DE 39 03 585 A1
DE 37 35 165 A1
EP 01 91 169 A1

Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

⑤④ Verfahren zur Giermoment-Abschwächung in einem Fahrzeug mit Antiblockiersystem

⑤⑦ Es wird ein Verfahren zur Giermoment-Abschwächung in einem Fahrzeug mit einem Antiblockiersystem (ABS) vorgeschlagen. Dabei steht eine Information über die Bremsdrücke zumindest der Bremszylinder der Hinterräder zur Verfügung. Die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) hängt dabei vom Bremsdruck (P_B), insbesondere vom Abregeldruck (P_{max}) des Low-Rades der Hinterachse oder der Vorderachse des Fahrzeuges ab. Das Verfahren ist insbesondere für Straßenfahrzeuge (Nutzfahrzeuge) geeignet.



DE 196 47 997 A 1

Beschreibung

Die Erfindung bezieht sich auf ein Verfahren zur Giermoment-Abschwächung in einem Fahrzeug mit Antiblockiersystem gemäß dem Oberbegriff des Patentanspruchs 1.

Bei einer Abbremsung eines Fahrzeugs auf einer Fahrbahn, welche seitenweise unterschiedliche Reibwerte aufweist, entsteht bekanntlich ein Giermoment, welches das Fahrzeug in Richtung auf die Straßenseite mit dem höheren Reibwert hin abzulenken versucht. Diesem Effekt muß der Fahrer durch Gegenlenken begegnen. Dies kann jedoch für ungeübte Fahrer problematisch sein, insbesondere dann, wenn das Giermoment durch ungünstige Umstände plötzlich auftritt oder besonders hoch ausfällt. Solche Umstände können z. B. ein kurzer Radstand des Fahrzeugs, große Spurweite, großer positiver Lenkrollradius, eine geringe Beladung, besonders stark unterschiedliche Straßenverhältnisse wie z. B. Beton gegenüber Eis, und auch besonders starke Bremsmanöver, wie z. B. eine Bremsung mit regelndem Antiblockiersystem (ABS) sein.

Insbesondere bei mit einem ABS ausgerüsteten Fahrzeugen ist es deshalb bereits bekannt, das bei einer geregelten Bremsung auf einer Straße mit seitenweise ungleicher Oberfläche (μ -Split) entstehende Giermoment langsam ansteigend aufzubauen und damit die Stabilität des Fahrzeugs zu erhöhen und den Fahrer zu entlasten. Dies geschieht durch besondere Maßnahmen innerhalb der Elektronik des ABS (DE-OS 28 55 326). Das auf der glatten Straßenseite laufende Rad (Low-Rad) wird durch das ABS zuerst geregelt, während das auf der griffigen Seite laufende Rad (High-Rad) von dem Bremsdruck-Regelsignalen des Low-Rades mitgesteuert wird.

Der Differenzdruck bzw. das Giermoment steigt dabei solange an, bis auch das High-Rad zu regeln anfängt.

Es sind auch Fahrzeuge mit sogenanntem elektronischen Bremssystem (EBS) bekannt, bei denen ein von einem Bremswertgeber stammender elektrischer Sollwert als Bremsdruck in den Bremszylindern (Istwert) einregelbar ist (DE-OS 44 06 235). Auch diese Bremssysteme sind in der Regel mit einem ABS ausgestattet. Da hier zur Erfassung der Bremsdrücke Drucksensoren zur Verfügung stehen, ist es naheliegend, bei einem pneumatischen Bremssystem mit ABS die Bremsdruckdifferenz (ΔP) zwischen dem Low-Rad auf der glatten Straßenseite und dem High-Rad auf der griffigen Straßenseite auf einen konstanten Wert zu begrenzen und hiermit eine Giermoment-Abschwächung zu erzielen.

Weiter ist ein konventionelles ABS bekannt (DE-OS 24 60 309), das mit Bremsdruck-Sensoren ausgerüstet ist. Dabei kann das High-Rad vom ABS-regelnden Low-Rad druckmäßig mitgesteuert werden, oder auch der Druck des High-Rades unter Wahrung einer zweckmäßigen mittleren Bremsdruckdifferenz (ΔP) zum Druck des Low-Rades auf einem konstanten Wert gehalten werden.

Schließlich ist aus der DE-PS 28 51 107 bekannt, bei einem ABS das auf μ -Split-Fahrbahnen entstehende Giermoment dadurch zu begrenzen, daß der Bremsdruck am High-Rad während der Entlüftung des Low-Rades noch solange konstant gehalten wird, bis das Schlupf-Signal (λ) des Low-Rades abfällt. Im Anschluß hieran wird das High-Rad auch entlüftet, und zwar für eine Zeit, die einen bestimmten Bruchteil seiner Druckhaltezeit beträgt. Auch hierdurch wird ein langsam ansteigendes, weitgehend ruckfreies Giermoment erzielt.

Nachteilig an den bekannten Anordnungen ist, daß die sich ergebende Giermoment-Abschwächung nicht auf die jeweilige Straßenbeschaffenheit von beiden Straßenseiten, also auch der High-Seite, und auf das jeweilige Fahrzeug abgestimmt ist. Der maximale Bremsdruck des High-Rades

ist durch den zeitlich verzögerten Aufbau von dem durch die Reibkraft des Low-Rades bestimmten Bremsdruckverlauf des Low-Rades abhängig und somit in der Anfangs-Phase begrenzt. Hierdurch wird die für ein noch beherrschbares Fahrzeugverhalten maximal zulässige Bremskraft des High-Rades nicht immer ausreichend ausgenutzt. Es ist also gegebenenfalls möglich, daß durch eine zu starke Unterbremsung des High-Rades bei wechselnder Beschaffenheit der Straßenoberfläche Bremsweg verschenkt wird.

Unter Umständen ist es auch möglich, daß die bekannte konstante Ausbildung der Bremsdruckdifferenz (ΔP) für kritische Fahrzeuge (z. B. Sattelschlepper ohne Auflieger) zu hoch ist, so daß diese dann vom Fahrer nur schwer oder gar nicht beherrschbar sind.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zur Giermoment-Abschwächung in einem Fahrzeug mit Antiblockiersystem anzugeben, welches einerseits den Fahrer von einem übermäßigen Gegenlenken entlastet, und andererseits den Bremsweg des Fahrzeugs gegenüber den bekannten Systemen verkürzt.

Diese Aufgabe wird durch die im Kennzeichen des Patentanspruchs 1 enthaltene Erfindung gelöst. Die Unteransprüche enthalten zweckmäßige Weiterbildungen.

Durch die Anwendung des erfindungsgemäßen Verfahrens ist eine Giermoment-Abschwächung möglich, die sich den wechselnden Straßenbeschaffenheiten und Fahrzeug-Typen bzw. -Beladungen selbstständig anpaßt und damit zur Verkürzung des Gesamt-Bremsweges beiträgt. Die Beherrschbarkeit des Fahrzeugs bleibt dabei erhalten. Durch die Einbeziehung des Abregeldruckes in die Ermittlung der zulässigen Druckdifferenz wird sowohl die Straßen-Güte als auch die Beladung des Fahrzeugs in besonders einfacher Weise berücksichtigt.

Die Erfindung wird im folgenden anhand einer Zeichnung näher erläutert.

Dabei zeigen:

Fig. 1 ein schematisches Blockschaltbild eines elektronischen Bremssystems (EBS) mit integriertem Antiblockiersystem (ABS);

Fig. 2 ein Diagramm, in welchem Radgeschwindigkeiten (V), Bremsdrücke (P_B), und Regelsignale ($\pm b$, λ) des Low-Rades und des High-Rades der Lenkachse (Vorderachse VA) über der Zeit (t) während einer geregelten Bremsung aufgetragen sind.

In der Fig. 1 ist ein Blockschaltbild einer Bremsanlage eines Nutzfahrzeuges mit elektronischem Bremssystem (EBS) sowie integrierter ABS und ASR-Funktion dargestellt. Das Fahrzeug besitzt Räder (1, 2) an der Vorderachse (VA) sowie Räder (3, 4), welche als Zwillingsreifen ausgebildet sind, an der Hinterachse (HA). Die Drehzahlen sämtlicher Räder können mit Drehzahlsensoren (5 bis 8) abgefühlt werden. Die Räder der Vorderachse sind mit Bremszylindern (9, 10), und die Räder der Hinterachse mit Bremszylindern (11, 12) zu bremsen. Zur Übermittlung der Bremskräfte dient in diesem Fall Druckluft, welche in Vorratsbehältern (13, 14) gespeichert ist. Der für die Hinterachse zuständige Behälter (14) ist über ein Proportionalventil (18) mit den Bremszylindern (11, 12) für die Hinterachse verbunden. Das genannte Proportionalventil (18) ist elektrisch über Signale, welche aus einem Elektronik-Baustein (23) kommen, ansteuerbar. Die Bremsdrücke (P_B) der Bremszylinder (11, 12) der Hinterräder sind über Drucksensoren (20, 21) abfühlfar und werden der Elektronik (23) zurückgemeldet. Auf diese Weise ist eine genaue Einregelung des gewünschten Bremsdruckes möglich. Dieser wird durch einen vom Fahrer betätigbaren Bremssignalgeber (22) vorgegeben, der ein entsprechendes elektrisches Ausgangssignal abgibt. Der Bremssignalgeber (22) ist, wie alle anderen elektrischen

Komponenten, an ein Bussystem (24) angeschlossene welches zur Übermittlung von Nachrichten in beiden Richtungen geeignet ist, und z. B. ein CAN-Bus sein kann. Die Komponenten enthalten ebenfalls einen Elektronik-Anteil (Interface).

Anstelle eines Bus-Systems kann auch eine konventionelle Verkabelung vorgesehen sein.

Zur Einregelung der Betriebs-Bremsdrücke der Vorderräder ist ein gemeinsames Proportionalventil (15) vorgesehen. Dieses weist zur Drucksensierung einen Drucksensor (19) auf. Eine Einzeleinstellung der Drücke der beiden Vorderräder ist hier also nicht möglich.

Der Ausgang des Proportionalventils (15) ist über zwei ABS-Ventile (16, 17) an die Bremszylinder (9, 10) der Vorderachse angeschlossen. Die genannten ABS-Ventile (16, 17) sind als Auf-Zu-Ventile ausgebildet und ebenfalls vom Bussystem (24) aus steuerbar. Auch hier kann anstelle eines Bussystems auch eine konventionelle Verkabelung vorgesehen sein.

Das oben beschriebene Brems-Regelsystem wird auch als Hybridsystem bezeichnet. Ein solches System hat den Vorteil, daß das Regelventil (15) bedeutend einfacher und preisgünstiger ausgebildet werden kann, als das Regelventil (18) für die Hinterachse. Da das Regelventil (15) keine Blockierschutz-Aufgaben zu übernehmen braucht, braucht die Verstellgeschwindigkeit nicht übermäßig hoch sein. Die Blockierschutzfunktion wird statt dessen von den genannten Blockierschutzventilen (16, 17) übernommen, welche sehr schnell reagieren können. Auf diese Weise wird erreicht, daß die Blockierschutzfunktion, welche an der Vorderachse besonders wichtig ist, hier besonders schnell ausgeführt werden kann. Außerdem wird gegenüber dem Vollsystem mit einem schnellen Regelventil (Proportionalventil) pro Bremszylinder auch für die Vorderachse eine Kostenersparnis erzielt.

Eine Einregelung eines gewünschten Bremsdruckes beim Hybridsystem ist für die Vorderachse nur bei Betriebsbremsungen bzw. bei offenen ABS-Ventilen (16, 17) möglich. Während das ABS-System arbeitet, sind dagegen die sich in den Bremszylindern (9, 10) der Vorderachse einstellenden Bremsdrücke nicht mehr im einzelnen bekannt. Die Einstellung eines konkreten Differenzdruckes ΔP bzw. Giermomentes ist also für die Vorderachse eines derartigen Hybridsystems nicht möglich.

Im Diagramm der Fig. 2, die aus den Teilen a), b), c) besteht, sind für eine ABS-geregelte Bremsung verschiedene Geschwindigkeitsverläufe, Druckverläufe, sowie Regelsignale über der Zeit aufgetragen.

Die Fig. 2a zeigt über der Zeit t die während einer ABS-Regelung gleichmäßig abnehmende Fahrzeuggeschwindigkeit (V_F), die wechselnde Radgeschwindigkeit des Low-Rades (V_L), sowie die etwa synchron zum Low-Rad mitgesteuerte Geschwindigkeit des High-Rades (V_H).

Die Fig. 2b zeigt die Bremsdrücke (P_B) des High- sowie des Low-Rades der Vorderachse über der Zeit t .

Die Fig. 2c zeigt die zugehörigen Regelsignale des Low-Rades der Vorderachse, und zwar die Radbeschleunigung ($\pm b$) sowie den Radschlupf (λ) über der Zeit (t).

Zum Zeitpunkt t_0 beginnt eine Bremsung. Der Bremsdruck (P_B) steigt steil an, bis zum Zeitpunkt t_1 ein $-b$ -Regelsignal auftritt, und der Bremsdruck, ausgehend vom Höchstwert P_{max} (Abregeldruck) wieder schnell absinkt. Die Absenkung wird beendet, sobald das $-b$ -Signal zum Zeitpunkt t_2 wieder abfällt. Die Zeitdauer t_{AL} von t_1 bis t_2 wird innerhalb der Elektronik (23) ermittelt und gespeichert. Ab dem Zeitpunkt t_1 wird der Druck im High-Rad nicht weiter gesteigert, sondern bis zum Zeitpunkt t_3 konstant gehalten. Der genannte Zeitpunkt t_3 ergibt sich aus einem Auftreten

eines $+b$ -Regelsignals. Ab diesem Zeitpunkt wird der Bremsdruck auch des High-Rades abgesenkt, und zwar bis zum Zeitpunkt t_4 . Der genannte Zeitpunkt t_4 ergibt sich aus der Summe des Zeitpunktes t_3 und einer Zeit t_{AH} . Die genannte Zeit t_{AH} wird, wie im folgenden näher erläutert wird, von der Elektronik (23) berechnet.

Ab dem Zeitpunkt t_5 , wo das $+b$ -Signal wieder abfällt, beginnt mit einem erneuten Druckanstieg im Low-Rad und im High-Rad der zweite ABS-Regelzyklus.

Das Regelsignal λ aus Fig. 2c gibt an, in welchen Zeitabschnitten das geregelte Low-Rad eine Schlupfschwelle überschreitet. Im oben beschriebenen Beispiel wird das λ -Signal nicht direkt benutzt. Es dient aber im ABS u. a. dazu, ein sogenanntes "schleichendes Blockieren" der Räder zu verhindern.

Gemäß der Erfindung wird nun ein optimales Giermoment, welches den Straßenverhältnissen und der Beladung des Fahrzeugs angepaßt ist, dadurch erzielt, daß die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) von den Bremsdrücken (P_B) des High- und des Low-Rades der Hinterachse (Antriebsachse) (H_A) oder von den Bremsdrücken des High-Rades und des Low-Rades der Hinterachse und des Low-Rades der Vorderachse (VA) abhängt. Als obengenannter Bremsdruck (P_B) wird zweckmäßigerweise der sogenannte Abregeldruck (P_{max} in Fig. 2b) genutzt. Der Abregeldruck ist der jeweils höchste Druck im Bremszylinder während eines ABS-Regelzyklus, dem sich im allgemeinen eine Drucksenkungsphase anschließt. Der Bremsdruck ist direkt proportional zur Bremskraft. Damit ergibt sich, daß der Abregeldruck direkt proportional zur gerade vorherrschenden maximalen Bremskraft und somit auch zum gerade verfügbaren Kraftschlußpotential zwischen Reifen und Straße ist. Da sich dieses mit zunehmenden Reibwert (oder auch Straßengüte) und zunehmender Radlast erhöht, enthält der Abregeldruck sowohl Informationen über die Straßengüte als auch über die Beladung des Fahrzeugs. Im allgemeinen werden zur Berechnung der obengenannten Entlüftungszeit (t_{AH}) die Abregeldrücke der Hinterachse verwendet, da es im allgemeinen ausreichend ist, die Bremsdrücke in den Hauptbremszylindern der Hinterräder mit den (relativ aufwendigen) Drucksensoren zu sensieren.

Nach einer ersten Variante der Erfindung wird die obengenannte Entlüftungszeit mittels der Elektronik (23) berechnet nach der Formel

$$t_{AH} = A_1 \times t_{AL}$$

mit

t_{AH} : Entlüftungszeit des mitgesteuerten Vorderrades (High-Rad)

t_{AL} : Entlüftungszeit des geregelten Vorderrades (Low-Rad)

$$A_1 = K_1 - K_2 \times (P_{max_H} + P_{max_L})$$

K_1, K_2 : Konstanten

P_{max_H} : Abregeldruck des Antriebsrades der High-Seite

P_{max_L} : Abregeldruck des Antriebsrades der Low-Seite.

Die sich jeweils ergebenden Werte für die Zeit t_{AL} werden von der Elektronik (23) ermittelt.

Als sinnvolle Wertebereiche für die Konstanten K_1 und K_2 haben sich dabei ergeben:

$$0,4 \leq K_1 \leq 0,9$$

und

$$0 \leq K_2 \leq 0,07/\text{bar}.$$

Da der Wert für A_1 in der Praxis nicht größer als 1 wird,

ergeben sich für die Entlüftungszeiten t_{AH} stets kleinere Werte als die Entlüftungszeit t_{AL} . Hierdurch ergibt sich ein allmählicher Anstieg sowie eine Begrenzung des Maximalwertes des Differenzdruckes bzw. Gierrmomentes.

Es ist zweckmäßig, den Wert A_1 zu begrenzen auf Werte zwischen 0,0 und 1,0, vorzugsweise auf Werte zwischen 0,2 und 0,8.

Es ist auch möglich, die obengenannte Entlüftungszeit (t_{AH}) zu berechnen nach der Formel

$$t_{AH} = A_2 \times t_{AL}$$

wobei

$$A_2 = K_3 - K_4 (P_{max_H} - P_{max_L}).$$

Hiermit wird bei großen Reibwertunterschieden die Beladung des Fahrzeugs besonders gut berücksichtigt.

Weiter ist es möglich, die Entlüftungszeit (t_{AH}) zu berechnen nach der Formel

$$t_{AH} = A_3 \times t_{AL},$$

wobei

$$A_3 = K_6 - K_7 \times (P_{max_H}/P_{max_L}).$$

Hiermit wird der Einfluß der absoluten Druckhöhe verringert, d. h. der Einfluß der Beladung sowie des Verhältnisses Bremskraft/Bremsdruck in den Radbremsen verringert.

Weiter ist es auch möglich, die Entlüftungszeit t_{AH} zu berechnen nach der Formel

$$t_{AH} = A_4 \times t_{AL}$$

wobei

$$A_4 = K_8 - K_9 \times (P_{max_H} + P_{max_L} + K_{10} \times P_{max_{LVA}}).$$

Dabei sind K_8 , K_9 , K_{10} wiederum Konstanten und $P_{max_{LVA}}$ der Abregeldruck des Vorderrades auf der Low-Seite.

Diese Berechnungsart hat den Vorteil, daß der Reibwert der Low-Seite stärker berücksichtigt wird. Die Abregeldrucke der Hinterachse sind bei unbeladenem Fahrzeug auch auf hohen Reibwerten sehr klein. Hierdurch würde sich bei unbeladenem Fahrzeug auch auf hohen Reibwerten auf beiden Fahrzeugseiten ein nur kleiner Differenzdruck an der VA und nur ein kleines zulässiges Gierrmoment ergeben, obwohl das Fahrzeug bei beidseitig hohen Reibwerten stabil bremst. Durch die Einbeziehung des Abregeldruckes des Low-Vorderrades kann dieser Effekt verringert werden und somit mehr Bremskraft ausgenutzt und der Bremsweg verkürzt werden.

Anstelle der obengenannten Abregeldrucke der Antriebsachse P_{max_H} und P_{max_L} kann auch ein mittlerer Verlauf der geregelten Drücke der Räder der Antriebsachse benutzt werden. Dieser wird zweckmäßig berechnet nach der Formel

$$P_m = (P_{max} + P_{min})/2,$$

wobei P_{min} der sogenannte Haltedruck des jeweiligen Rades der Antriebsachse bedeutet (siehe Fig. 2b).

Weiterhin kann anstelle des Abregeldruckes (P_{max_H} , P_{max_L}) auch ein zeitlich gemittelter Wert des Bremsdruckes verwendet werden. Dieser kann durch eine starke Filterung der Bremsdruckinformationen innerhalb der Elektronik (23) berechnet werden.

Es sind auch Fahrzeuge in Verwendung, bei denen neben der angetriebenen Hinterachse eine weitere Hinterachse mit liftbaren Rädern (Liftachse) vorhanden ist. Bei dieser Bauart verringert sich naturgemäß die Radlast der angetriebenen

5 Achse, wenn die obengenannte Liftachse abgesenkt wird. Durch die Verringerung der Radlast an den Rädern der Antriebsachse verringern auch dann dort auch die Abregeldrucke, da die maximal übertragbare Bremskraft der Räder der Antriebsachse sich verkleinert. In diesem Fall würden gemäß den obengenannten Verfahren zur Berechnung der

10 Zeiten t_{AH} die sich ergebenden Bremsdruckdifferenzen an den Rädern der Lenkachse durch die Absenkung der Liftachse verändert werden, und zwar in Richtung auf kleinere Gierrmomente. Dieses Ergebnis ist jedoch nicht wünschenswert, da das Fahrzeug mit abgesenkter Liftachse auf μ -Split-Reibwerten erfahrungsgemäß und auch theoretisch nachweisbar stabiler bremst. Es wäre somit in diesem Fall eine höhere Bremsdruckdifferenz (ΔP) an den Rädern der Lenkachse möglich, ohne daß das Fahrzeug unbeherrschbar würde.

20 Diesem Problem kann begegnet werden, indem durch ein zweckmäßiges Verfahren die Liftachsstellung erkannt wird (z. B. über eine geeignete Sensierung) und die Stellung der Liftachse an das EBS oder ABS der Elektronik (23) übermittelt wird. In diesem Fall wird dann die Entlüftungszeit t_{AH} des mitgesteuerten Rades der Vorderachse (VA) entsprechend verkürzt, um die obengenannte stabilere Bremsung bei abgesenkter Liftachse auszunutzen und damit den Bremsweg zu verkürzen. Dies kann dadurch geschehen, daß

$$t_{AH} = A_1 \times t_{AL}$$

der Term A_1 berechnet wird mit

$$A_1 = K_1 - K_2 \times K_{11} \times (P_{max_H} + P_{max_L}).$$

Dabei ist der zusätzliche Faktor K_{11} größer als 1, so daß sich der Wert für A_1 verkleinert. Hierdurch ergibt sich wiederum eine Verkürzung der Entlüftungszeit t_{AH} des High-Rades, wodurch sich der Differenzdruck (ΔP) bzw. das zugelassene Gierrmoment erhöhen.

Falls in Sonderfällen auch eine Bremsdruckinformation der Bremszylinder der Vorderachse vorliegt, kann in die obengenannte Formel

$$t_{AH} = A_4 \times t_{AL}$$

auch eingefügt werden

$$A_4 = K_8 - K_9 \times [K_{11} \times (P_{max_H} + P_{max_L}) + K_{10} \times P_{max_{LVA}}].$$

Die Konstante K_{11} kann zweckmäßigerweise gebildet werden aus dem Quotienten

$$K_{11} = (\text{Radlast Antriebsachse} + \text{Radlast Liftachse}) / \text{Radlast Antriebsachse}.$$

60 Dieser Quotient ist meistens aus den Fahrzeugdaten grob ermittelbar, da ein festes Achslastverhältnis bei abgesenkter Liftachse meistens konstruktiv vorliegt. Als Wertebereich läßt sich für die Konstante K_{11} etwa

$$1,3 \geq K_{11} \geq 2$$

angeben. Ein Wert von 1,5 für die Konstante K_{11} kann für die meisten Fahrzeugtypen im EG-Raum verwendet wer-

den.

Unter Umständen ist es auch möglich, Werte für die Achslast zu verwenden, die durch geeignete Sensierungen der Achslast der Antriebsachse und der Liftachse ermittelt werden können. Diese werden an die Elektronik des ABS oder EBS übergeben. Damit kann der oben beschriebene Quotient auch genauer berechnet werden. Dieses ist insbesondere bei solchen Fahrzeugen sinnvoll, bei denen das Achslastverhältnis bei abgesenkter Liftachse nicht konstant, sondern wählbar ist, um z. B. eine Traktionssteuerung zu realisieren.

Patentansprüche

1. Verfahren zur Giermoment-Abschwächung in einem Fahrzeug mit Antiblockiersystem (ABS), wobei eine Information über die Bremsdrücke (P_B) zumindest der Räder der Hinterachse (HA) zur Verfügung steht, **dadurch gekennzeichnete** daß die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) von den Bremsdrücken (P_B) des High- und des Low-Rades der Hinterachse bzw. Antriebsachse (HA) oder von den Bremsdrücken des High- und des Low-Rades der Hinterachse und vom Bremsdruck des Low-Rades der Vorderachse (VA) abhängt.

2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnete daß die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) vom Abregeldruck (P_{max}) des High- und des Low-Rades der Hinterachse (HA) (Antriebsachse) oder von den Abregeldrücken des High- und des Low-Rades der Hinterachse und vom Abregeldruck (P_{max}) des Low-Rades der Vorderachse (VA) abhängt.

3. Verfahren nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnete daß die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) berechnet wird nach der Formel

$$t_{AH} = A_1 \times t_{AL}$$

mit

t_{AH} : Entlüftungszeit des mitgesteuerten Vorderrades (High-Rad)

t_{AL} : Entlüftungszeit des geregelten Vorderrades (Low-Rad)

$$A_1 = K_1 - K_2 \times (P_{max_H} + P_{max_L})$$

K_1, K_2 : Konstanten

P_{max_H} : Abregeldruck des Antriebsrades der High-Seite

P_{max_L} : Abregeldruck des Antriebsrades der Low-Seite.

4. Verfahren nach Anspruch 1 bis 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) berechnet wird nach der Formel

$$t_{AH} = A_2 \times t_{AL}$$

mit

t_{AH} : Entlüftungszeit des mitgesteuerten Vorderrades (High-Rad)

t_{AL} : Entlüftungszeit des geregelten Vorderrades (Low-Rad)

$$A_2 = K_3 - K_4 \times (P_{max_H} - P_{max_L})$$

K_3, K_4 : Konstanten

P_{max_H} : Abregeldruck des Antriebsrades auf der High-Seite

P_{max_L} : Abregeldruck des Antriebsrades auf der Low-Seite.

5. Verfahren nach Anspruch 1 bis 2, dadurch gekennzeichnet, daß die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) berechnet wird nach der Formel

$$t_{AH} = A_3 \times t_{AL}$$

mit

t_{AH} : Entlüftungszeit des mitgesteuerten Vorderrades (High-Rad)

t_{AL} : Entlüftungszeit des geregelten Vorderrades (Low-Rad)

$$A_3 = K_6 - K_7 \times (P_{max_H} / P_{max_L})$$

K_6, K_7 : Konstanten

P_{max_H} : Abregeldruck des Antriebsrades auf der High-Seite

P_{max_L} : Abregeldruck des Antriebsrades auf der Low-Seite.

6. Verfahren nach Anspruch 1 bis 2, wobei auch Informationen über die Bremsdrücke (P_B) der Räder der Vorderachse (VA) zur Verfügung stehen, dadurch gekennzeichnet, daß die Entlüftungszeit (t_{AH}) des Bremszylinders (9 oder 10) des mitgesteuerten High-Rades der Vorderachse (VA) errechnet wird nach der Formel

$$t_{AH} = A_4 \times t_{AL}$$

mit

t_{AH} : Entlüftungszeit des mitgesteuerten Vorderrades (High-Rad)

t_{AL} : Entlüftungszeit des geregelten Vorderrades (Low-Rad)

$$A_4 = K_8 - K_9 \times (P_{max_H} + P_{max_L} + K_{10} \times P_{max_{LVA}})$$

K_8, K_9, K_{10} : Konstanten

P_{max_H} : Abregeldruck des Antriebsrades auf der High-Seite

P_{max_L} : Abregeldruck des Antriebsrades auf der Low-Seite

$P_{max_{LVA}}$: Abregeldruck des Vorderrades auf der Low-Seite.

7. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß anstelle des Abregeldruckes (P_{max}) ein mittlerer Druck P_m verwendet wird, wobei

$$P_m = (P_{max} + P_{min})/2$$

mit

P_{min} = Haltedruck.

8. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß anstelle des Abregeldruckes (P_{max}) ein zeitlich gemittelter Wert des Bremsdruckes (P_B) verwendet wird.

9. Verfahren nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß der zeitlich gemittelte Wert des Bremsdruckes (P_B) durch eine starke Filterung der Bremsdruckinformationen gebildet wird.

10. Verfahren nach Anspruch 3 für ein Fahrzeug mit Liftachse, dadurch gekennzeichnet, daß, sobald durch ein geeignetes Verfahren auf eine abgesenkte Liftachse erkannt wurde, der Term A_1 berechnet wird nach der Formel

$$A_1 = K_1 - K_2 \times K_{11} \times (P_{max_H} + P_{max_L})$$

mit $K_{11} \geq 1$.

11. Verfahren nach Anspruch 6 für ein Fahrzeug mit Liftachse, dadurch gekennzeichnet, daß sobald durch

ein geeignetes Verfahren auf abgesenkte Liftachse erkannt wurde, der Term A_4 berechnet wird nach der Formel

$$A_4 = K_8 - K_9 \times [K_{12} \times (P_{\max H} + P_{\max L}) + K_{10} \times P_{\max LV A}]. \quad 5$$

12. Verfahren nach Anspruch 10 bis 11, dadurch gekennzeichnet, daß die Konstante K_{11} gebildet wird nach der Formel: 10

$$K_{11} = (\text{Radlast Antriebsachse} + \text{Radlast Liftachse}) / \text{Radlast Antriebsachse}.$$

13. Verfahren nach Anspruch 3 bis 12, dadurch gekennzeichnet, daß die Werte für A_1 , A_2 , A_3 , A_4 begrenzt sind auf Werte zwischen 0,0 und 1,0, vorzugsweise auf Werte zwischen 0,2 und 0,8. 15

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen 20

25

30

35

40

45

50

55

60

65

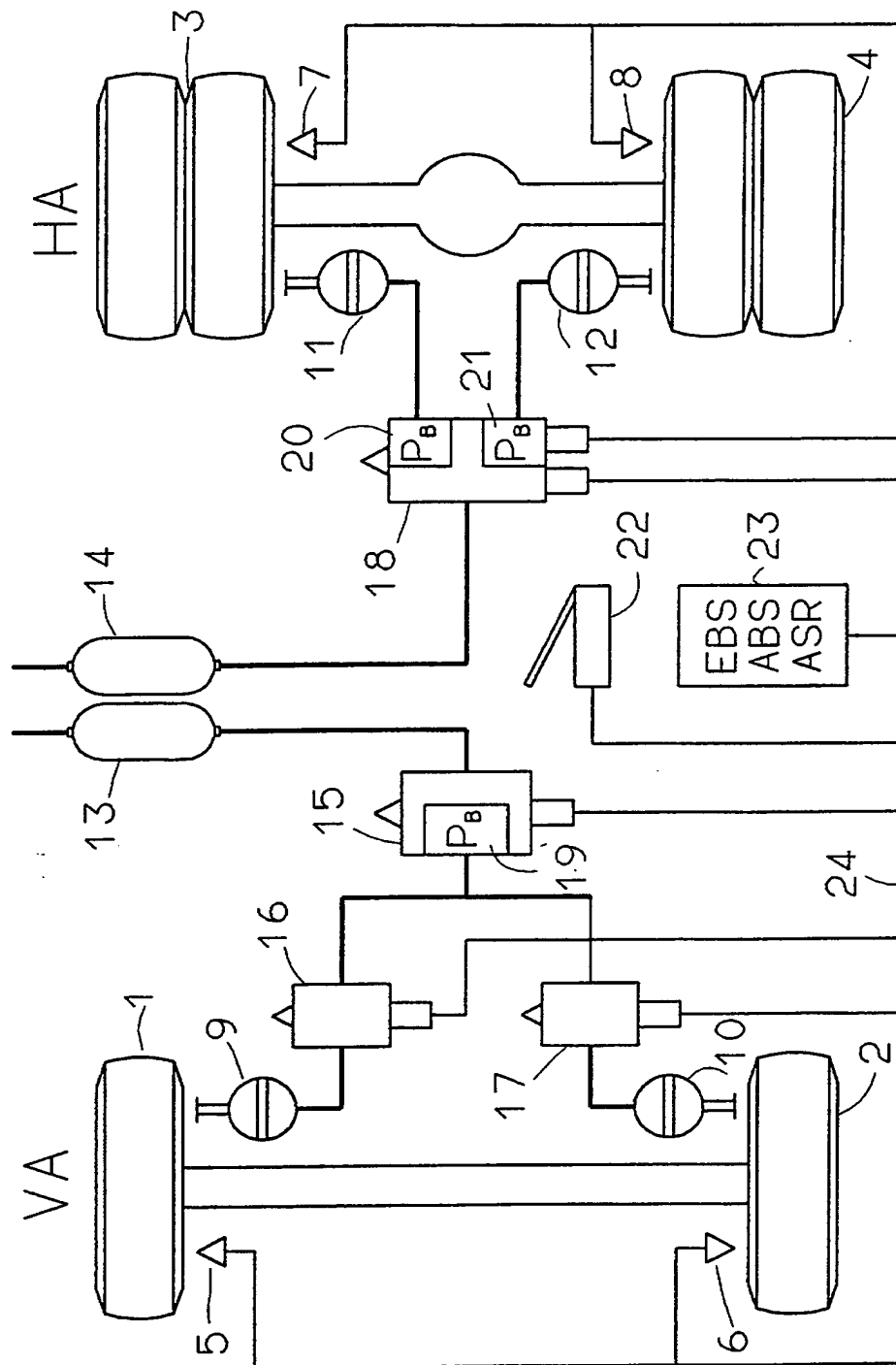


FIG. 1

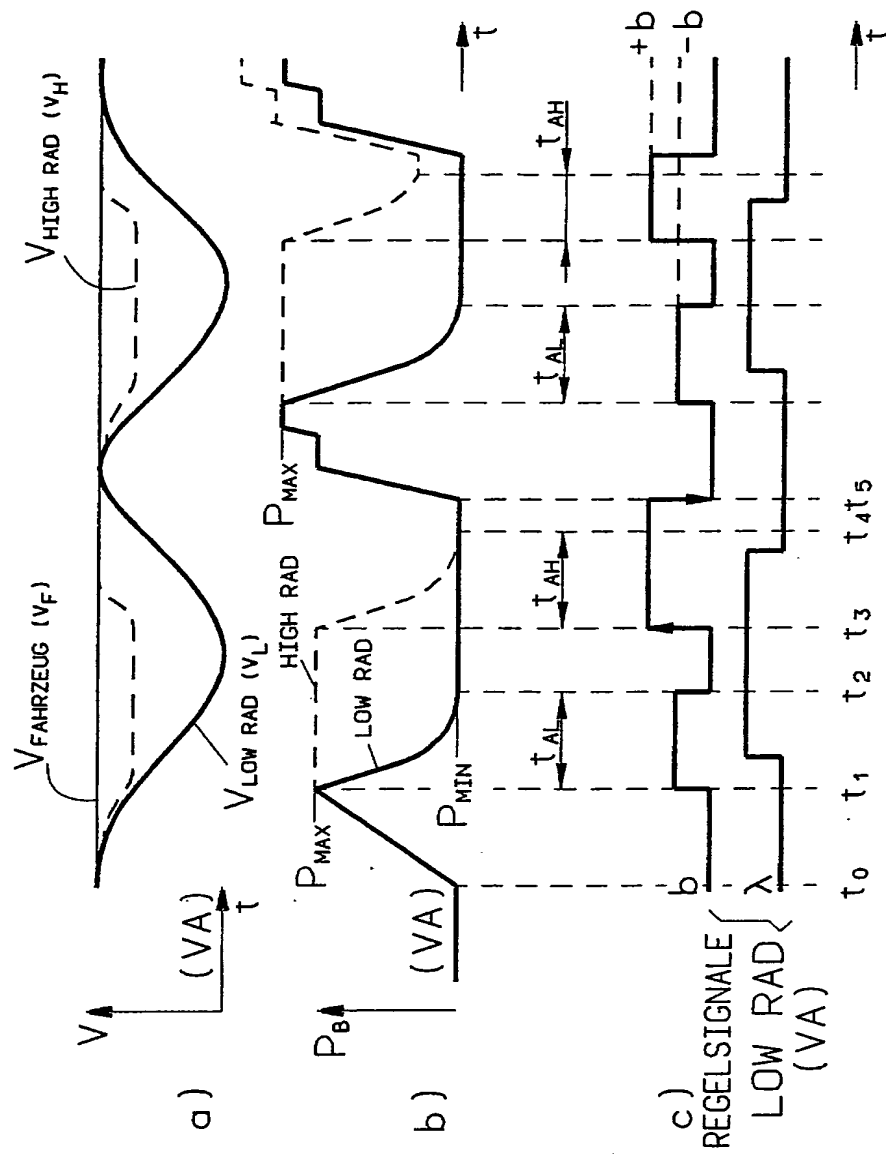


FIG. 2

DIALOG(R)File 351:Derwent WPI
(c) 2003 Thomson Derwent. All rts. reserv.

011857162 **Image available**

WPI Acc No: 1998-274072/199825

XRPX Acc No: N98-215309

Yaw moment reducing method for vehicle with antilock brakes - involves making brake cylinder venting time for high wheel front axle dependent on brake pressure of low wheel

Patent Assignee: WABCO GMBH (WESA); WABCO GMBH & CO OHG (WESA)

Inventor: HINZ W; KOESTER H; RODE K; ROSENDAHL H; ZIELKE F

Number of Countries: 025 Number of Patents: 006

Patent Family:

Patent No	Kind	Date	Applicat No	Kind	Date	Week
EP 844155	A2	19980527	EP 97116337	A	19970919	199825 B
DE 19647997	A1	19980528	DE 1047997	A	19961120	199827
JP 10152034	A	19980609	JP 97349889	A	19971114	199833
US 6000765	A	19991214	US 97968815	A	19971117	200005
EP 844155	B1	20020424	EP 97116337	A	19970919	200228
DE 59707097	G	20020529	DE 507097	A	19970919	200236
			EP 97116337	A	19970919	

Priority Applications (No Type Date): DE 1047997 A 19961120

Cited Patents: No-SR.Pub

Patent Details:

Patent No	Kind	Lan	Pg	Main IPC	Filing Notes
-----------	------	-----	----	----------	--------------

EP 844155	A2	G	10	B60T-008/00	
-----------	----	---	----	-------------	--

Designated States (Regional): AL AT BE CH DE DK ES FI FR GB GR IE IT LI
LT LU LV MC NL PT RO SE SI

DE 19647997	A1			B60T-008/32	
-------------	----	--	--	-------------	--

JP 10152034	A		8	B60T-008/24	
-------------	---	--	---	-------------	--

US 6000765	A			B60T-008/32	
------------	---	--	--	-------------	--

EP 844155	B1	G		B60T-008/00	
-----------	----	---	--	-------------	--

Designated States (Regional): DE FR SE

DE 59707097	G			B60T-008/00	Based on patent EP 844155
-------------	---	--	--	-------------	---------------------------

Abstract (Basic): EP 844155 A

The method requires information about the brake pressure at least of the rear-wheel braking system to be supplied. The venting time (tAH) of the brake cylinder of the dependent high wheel of the front axle (VA) depends on the brake pressure (PB) of the low wheel of the rear axle (HA) or front axle.

The venting time may depend on the regulating pressure (Pmax) of the high and low wheels of the rear axle (the drive axle) or on the same plus the regulating pressure of the low wheel of the front axle.

ADVANTAGE - Relieves the driver of excessive counter-pressure.

Dwg.2/2

Title Terms: YAW; MOMENT; REDUCE; METHOD; VEHICLE; ANTILOCK; BRAKE; BRAKE; CYLINDER; VENT; TIME; HIGH; WHEEL; FRONT; AXLE; DEPEND; BRAKE; PRESSURE; LOW; WHEEL

Derwent Class: Q18; X22

International Patent Class (Main): B60T-008/00; B60T-008/24; B60T-008/32

International Patent Class (Additional): B60T-008/26; B60T-008/34;

B60T-008/58; B60T-008/60

File Segment: EPI; EngPI

Manual Codes (EPI/S-X): X22-C02C3

DIALOG(R)File 351:Derwent WPI
(c) 2003 Thomson Derwent. All rts. reserv.

